(19) 日本因特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許山銀公明母号 特開2002-214526

(P2002-214526A)

(43)公開日 平成14年7月31日(2002.7.31)

(51)Int.CL'

裁別記号

B 1

ラーマコード(参考)

G02B 13/04

GO2B 13/04

C 2H087

# 審査請求 宗請求 請求項の数2 OL (全 6 頁)

(21)山嶼番号

(22)出賦日

特爾2001-10265(P2001-10265)

平成13年1月18日(2001.1.18)

(71)出版人 000128946

マミヤ・オービー株式会社

埼玉原さいたま作四頃10丁目13巻1号

(72) 宛明者 岛田 久太郎

埼玉県湘和市西堀10丁月13番1号 マミ

ヤ・オービー株式会社内

(74)代谢人 100080981

**护理业 大器 敬** 

アターム(参考) 230087 KAO1 LAO3 PAO8 PAI9 PB10

0492 0407 Q412 QA22 QA28

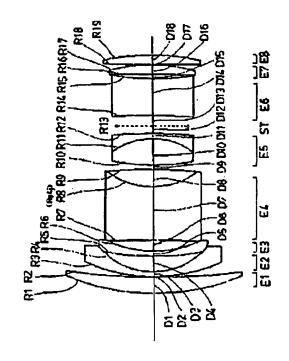
9432 9434 9441 9448 RA32

## (54)【兒明の名件】 レトロフォーカス型広角レンズ

## (57)【褒約】

【課題】 バックフォーカスが焦点距解の1.8倍以上で歪曲収差を-2%以下にする。

【解決手段】 物体側より順に正メニスカスレンズからなる第1成分目1、角メニスカスレンズからなる第2。第3成分目2、目3、角の屈折力の接合面を有し全体で美の屈折力を有する接合レンズからなる第4成分目4、全体で正の屈折力を有する第5成分目6、絞りSTを挟んで検面側に凹面を向けた負の屈折力を有する単レンズ又は接合レンズからなる第6成分目6、正メニスカスレンズからなる第7成分目7、正レンズからなる第8成分目8で構成する。



(2)

特閑2002-214626

#### 【特許請求の高用】

【請求項 】】 物体側より順に正メニスカスレンズから なる第1成分、角メニスカスレンズからなる第2成分及 び第3成分、負の屈折力の接合団を有し全体で負の屈折 力を得する接合レンズからなる第4成分、全体で正の開 折力を有する第5成分、除面側に凹面を向けた負の層折 力を得する単レンズ又は接合レンズからなる第6成分、 正メニスカスレンズからなる第7成分。正レンズからな る第8成分で構成され、以下の条件式を満足することを 特徴とするレトロフォーカス型広角レンズ。

1

(1) 0. 40<|Fe1234|/F<0. 71 Fe1234<0

但し F:全系の焦点距離

Fe 1234: #1~第4成分の台成集点距離 【請求項2】 以下の袋件式を満足することを特徴とす る顔求項!記載のレトロフォーカス型広角レンズ。

(2) 0. 41<De4/F<0.68

(3) 0. 26<Re4,/F<0. 45

個し De4: 第4成分の軸上厚

Re4 j: 第4成分の接合面の曲率半径

【発明の詳細な説明】

[0001]

「発明の肩する技術分野」との発明は、中判一眼レッカ メラ用広角レン*ズ*に関し、バックフォーカスが長く、<u>歪</u> 曲収差を良好に補正したレトロフォーカス型広角レンズ に関する。

[0002]

【従来の技術】一般に、一眼レフカメラ用広角レンズで はパックフォーカスを充分に確保する必要があるため、 称な所謂レトロフォーカス型を採用してきた。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】 しかしながら、レトロ フォーカス型はバックフォーカスを確保することは可能 であるが、その梯成上削途のように殺りに対して非対称 な構成であるため、固角に関係する収差の領正が難し く、その困難の度合は固角が広くなるほど増大する。そ のため、面角82、程度の広国角で、バックフォーカス が原点距離の1.8倍以上で歪曲収差が-2%程度以下 まで簡正されたものは見当たちない。この発明は上記の 40 e 1234<0 点に鑑みてなされたものであり、Fナンバ4.5、回角 82°程度、バックフォーカスが焦点距離の1、8倍以 上で降収差のバランスが良好であり、特に歪曲収差が一 2%以下程度に補正され、レンズ枚数や大きさが領距的 なレトロフォーカス型広角レンズを提供することを目的 とする。

[0004]

【課題を解決するための手段】この発明は上記の目的を 達成するため、物体側より順に正メニスカスレンズから

び第3成分、負の屈折力の接合面を育し全体として負の 風性力を有する接合レンズからなる第4成分、全体で正 の屈折力を有する第5成分、像面側に凹面を向けた負の 周折力を有する単レンズ又は接合レンズからなる第6成 分、正メニスカスレンズからなる第7成分、正レンズか ちなる第8成分で構成され、以下の条件式を満足するレ トロフォーカス型広角レンズを提供するものである。 (1) 0. 40<|Fe|234|/F<0. 71, F e1234<0

2

19 但し F: 全系の焦点距離

Fel234:第1~第4成分の合成焦点距離 【0005】そして、上記のレトロフォーカス型広角レ ンスにおいて、以下の条件式を満足するとさらによい。

(2) 0. 4) <De4/F<0. 68

(3) 0. 26 < F = 4 / F < 0.45

但し Fe4:第4成分の軸上厚

Fe4j:第4成分の接合面の曲率半径

(0006)

【発明の実験の形態】以下、この発明の実施形態及び各 26 実施例を図面に基づいて具体的に説明する。この発明に よるレトロフォーカス型広角レンズは、頻点距離5 0 m m. Fナンバ4、5 であり、そのレンス構成は、図1。 図3、図5にそれぞれ実施例1, 2. 3として示すとお りである。すなわち、実施例1では図1に示すように、 物体側より順に正メニスカスレンズからなる第1成分E 1. 莨メニスカスレンズからなる第2成分E2及び算3 成分E 9、負の屈折力の接合面R e 4 ) を有し全体で負 の屈折力を有する様合レンスからなる第4成分目4、全 体で正の層折力を有する第5成分125、絞り5丁を挟ん 物体側から角、正の屈折方配畿の絞りに対して解後非対 30 で、徐面側に凹面を向けた負の風折力を有する単レンズ 又は接合レンズ(図5)からなる第6成分E6、正メニ スカスレンズからなる第7成分E7、正レンズからなる 第8成分E8で構成される。

> 【0007】そして、このようなレンズ構成において、 Fを全系の集点距離、Fe 1234を第1~第4成分E 1~E4の台成集点距離、De4を第4成分E4の軸上 厚、R e 4 j を第4成分E 4の接合面の曲率半径とした とき、以下の各条件式を満足するようにした。

(1) 0. 40<|Fe1234|/F<0. 71, F

(2) 0. 41<De4/F<0. 68

(3) 2. 64<Re41/F<(1. 45

【りり08】レトロフォーカス型で所望の長いバックラ ォーカスを確保しながら良好に収差補正をするために は、発散レンズ群の構成と短折力配分を進切にすること が重要である。特に畏いバックフォーカスを確保するた めには強い発散作用を持つ必要があり、それは同時に角 の歪曲収差や正の像面滑曲等を発生する結果となる。一 般的に、負レンズの発散性の収差(負の歪曲収差等)を なる第1戌分。負メニスカスレンズからなる第2成分及「50」領正するには、負レンズを複数枚で構成して各面の屈折 (3)

特闘2002-214528

作用を小さくしたり、逆の作用を持つ正レンズを挟んだ りすることが考えられるが、レンズ枚数の増加に伴う会 長の増大や内面反射の増加、製造上の問題(偏心の間 艇)等が生じる。

【0009】とのような問題点を解決するため、との発 明によるレトロフォーカス型広角レンズでは、正メニス カスレンズを第1成分E1、 負メニスカスレンズを第2 及び第3成分E2及びE3、首の阻折力の接合面Re4 jを有して全体で負の屈折力を有する接合レンズを第4 成分 E 4 としてそれぞれ配蔵し、条件式( I )に示すよ I 10 工質の屈折力を持つので、質の歪曲収差を箱正してお うに屈折力配置することにより、適切なレンズ枚数で格 成している。突数レンズの先頭に正レンズを配置するこ とは、従来から歪曲収差の制正に用いられている手法で ある。正レンズは負レンズの前にあることにより、入射 する軸外光菜の入射高が貧レンズの入射高より高くなる ため、負レンズで発生する貧の歪曲収差を効果的に領正 することができる。

【0010】次に、各条件式(1)~(3)について設

明する。条件式(1)は、発散レンス群を構成する第1 ~第4.成分E1~E4までの合成圏折率を規定するもの である。この頃が下版値り、40を下回ると発散作用が 強まり、バックフォーカスを長くできるが、各面の屈折 作用が強くなって負の歪曲収差の発生が大きくなり進 ぎ、後続のレンス群で領正ができなくなる。また、コマ 収差特に下光気フレアも発生する。との値が上限値(). 71を上回ると、発飲作用が明くなるので収益補正には 有利であるが、長いバックフォーカスの確保が困難にな るとともに、前玉径が大きくなるという問題がある。 【0011】発散レンズ群の最後埋にある軸上厚の厚い 差及び非点収差の論正、さらに平行平板の作用による歪 曲収差の循正や入射瞳を物体側に寄せる作用に役立って いる。条件式(2)は、上記の第4成分E4の軸上厚を 規定するものである。この値が下眼値()、4.1を下回る と、産曲収差及び非点収差の箱正作用が不足し、サジタ ルコマも悪化する。この値が上版値()、8.8を上回る と、蛋曲収差矯正には有効であるが、全長が増大する。 また、レンズのコバ摩が増えて内面反射が増える原因に

【9012】条件式(3)は、輔上厚が厚い第4成分E 40 F:焦点距離 4の接合面の曲率半径を規定するものである。この第4 成分日4は単レンズで棒成してもよいが、機合の構成と して接合面に負の屈折作用を持たせることにより、この 第4成分64の最後尾の凸面の屈折方。さらには第5成 分配もの正の屈折力を強めることができ、変曲収差の補 正に効果的であると同時に、色収益の補正にも有効であ る。この値が下限値り、26を下回ると、間接的に歪曲 収差の領正作用を強くするととができるが、曲率半径が 小さくなり、絞りSTの近傍に位置することもあって球 面収差が悪化する。この値が上腹値り、4.5を上回る

なるため、厚すぎるのも問題である。

と、歪曲収差の補正作用が弱くなる。

【0013】次に、第5~第8成分E5~E8の構成と その作用に関して説明する。第5成分E5は、絞りST の直前に位置して正の屈折力を持つので、食の歪曲収差 を補正する働きが強く、単レンズ東たは複数枚のレンズ で情成することができる。この発明の実施形態では秘合 レンズの機成として、黄の歪曲収差と同時に発生する正 の倍率色収差の梯正に利用している。

【0014】第6成分E6は、絞りSTの直後に位置し り、特に厳画側の発散面の効果が大きい。しかし、発散 作用が強すぎるとコマ収差、特に上光線フレアの発生が 起る。したかって、面の発散作用を所定の範囲に抑える ため、第6成分日6の厚さもある程度厚くする必要があ

【0015】また、この発明によるレトロフォーカス型 広角レンズに使用するガラスは恩折率の高いものを用い るととが収益補正上で有効であるが、との種のガラスは 短波長の透過率が低く、さらに近年のエコガラスでは選 過率が一層低くなっており、CCIの調整が困難になる ことが考えられる。このような場合は、厚い成分を収差 織正で許容できるところまで薄くするか、または、この 実施形態のように接合にすることなどで調整するのがよ い、第7成分E7及び第8成分E8は正メニスカス形状 を用いてコマ収差の発生を抑えている。

[0016]

【実施例】ここで、この発明によるレトロフォーカス型 広角レンズの望ましい各実施例を示す。図1. 図3. 図 5は、それぞれこの発明の実施例1、2、3の構成図、 第4成分E 4は、前方の強い負レンズで発生する球面収 30 図2、図4、図6は、それぞれ実施例1、2、3の撮影 距離※の収差図 表1、表2、表3は、それぞれ実施例 1.2.3のパラメータを示している。 【0017】なお、これらの実施例1.2.3におい

> τ. ) : 面香号

R(1): 第1面の曲率半径

旦(1): 第十面後の面間隔

N(!): 第 i 面後の層折率 (d 線)

▽(1): 第1面後のアッペ敷

Fno: Fナンバ

2 77: 全国角

をそれぞれ表すものとする。

[0018]

【数1】

Dec 08 2003 2:46PM

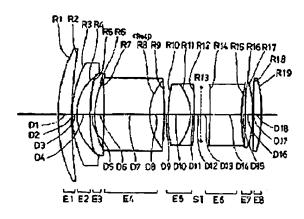
```
(4)
                                                                                  特開2002-214526
              F=Gi.00 F10=4.8
   灾场例1
                              29-83doc FE=97.00
                                                             食産例の
                                                                        P=$1.27 FA0-4.6 28=83dog FE-91.00
            R(1)
                      D (!)
                              N(I)
                                       V (1)
                                                                       R (I)
                                                                               90
                                                                                        NO
  (1)
           54, 7390
                     6. 3263
                             1.48749
                                                             [ 1]
                                       70. I
                                                                      19, 6837
                                                                               6.1143
                                                                                       1.51533
                                                                                                 84. 3
   ( 5)
           157, 8557
                      . 2026
                                                              3)
                                                                     129, 8819
                                                                                . 5000
   [ 3]
           38. 7794
                     2, 9000
                             1.83491
                                       42.1
                                                             1 37
                                                                      42 2422
                                                                               1. 9263
                                                                                       1.83683
                                                                                                 42.1
  [4]
           15. 4607
                     6, 1260
                                                             [ 4]
                                                                     IR 4826
                                                                               $.7888
           54 08¥2
                     3. 0800
                                                             [ 6]
                             1.8348)
                                       42.7
                                                                     62 2254
                                                                               1.6800
                                                                                       1.83(8)
                                                                                                 42.7
  (B)
           28. 6325
                     4. 0852
                                                             [6]
                                                                     24.8057
                                                                               4. 3676
  [7]
          -212.0376
                    20. 7910
                                                             [7]
                             1.81600
                                                                   1052 7146
                                       15.5
                                                                              19, 0907
                                                                                       1,77250
                                                                                                 49, 6
           18. 5729
                     6. 8246
                             1. 77161
                                      29. 2
                                                                     19. 1632
                                                                               9. 6967
                                                                                       1.67270
                                                                                                 32. 0
  ( )
          -111, 4936
                    1. 5482
                                                             [ D
                                                                   -274. 1264
                                                                                . 2000
  [10]
           46. 8114
                             1.65100
                                                             (187
                                                                     67. 1383
                                                                               8.052P
                                                                                       1.61772
                                                                                                 49. B
  [11]
          -17. 1759
                     2.0000
                             L. 60342
                                                            [11]
                                      17.9
                                                      10
                                                                    -16,4820
                                                                               1.8000
                                                                                       1.57501
                                                                                                41. 4
  [12]
         -137, 0221
                     3, 1000
                                                            [12]
                                                                    -77, 307£
                                                                               4. 2600
  [13]
            1. 0E20
                     3, 9820
                                                            [13]
                                                                      1.9020
                                                                               4.5000
  [10
         -627, 7027
                    14. T(R)
                            1. $0518
                                                            UJ
                                                                    126, 6378
                                      25. 4
                                                                              10, 5396
                                                                                       1.64072
                                                                                                47. E
  ពេល
           58.9947
                     1.6549
                                                            [15]
                                                                   -310, 8250
                                                                               3, 9090
                                                                                       1.80618
  (163
         -359, 2700
                     R 6854
                            1.48749
                                                            [16]
                                      10. 1
                                                                     67. 4920
                                                                               1. 7:20
  (117)
          -36, 7485
                      . 2090
                                                            [17]
                                                                   -184.8509
                                                                              3, 4324
                                                                                       3. 49100
                                                                                                79.3
  [18]
         1014, 2586
                    3.6534
                            1. 48749
                                                            [18]
                                                                    -35. 8130
                                                                               . 2000
          -G1.0997
                                                            [19]
                                                                   -242, 6929
                                                                              3. 2817
                                                                                       1. 49790
                                                                                                ₹.3
                                                            [20]
                                                                    -48. 324+
       (各条件式の値)
                                                                 (各条件式の強)
       | Fe1234 | /F = 0.589
        De4/R
                 - 0. 541
- 0. 364
                                                                 | Fe1234 | /F = 0.521
        Rodj./P
                                                                  De4/F
                                                                            = 0.564
                                                                  804J/P
                                                                            . 0.373
                                                     20
[0019]
[表2]
                                                          [0021]
  英雄例 2
            F=51 27 FROME 5 28-83deg F8-91.60
                                                          【異明の効果】以上述べたように、この契明によればF
                                                          ナンバ4.5、画角82、程度でバックフォーカスが焦
            R (1)
                    D(II)
                             N(I)
                                      V (I)
  ( I)
           $4.0547
                    5.8182
                            1. 50913
                                      51.1
                                                         点階層の1.8倍以上が確保され、諸収差のバランスが
  [ 2]
          120, 2209
                      . 2000
                                                         良好で、特に歪曲収差を一2%以下程度に満正された標
  [8]
          39. 5040
                    2.9000
                            1. 8348!
                                      42.7
  [ 40
          19. 7071
                    6. 8224
                                                         強約なレンズ枚数と大きさを有するレトロフォーカス型
  [ 5]
          54.2597
                    2. 8000
                            1. B3481
                                      42.1
                                                         広角レンズを得ることができる。
 ( 6)
( 7)
          24. 14H
                    4. 4626
         1214, 1072
                                                          【図画の簡単な説明】
                   18.8340
                            1. 83481
                                      €2, ?
          16, 4972
                    7. 4024
                            1. 72161
                                      19.2
                                                          【図1】この発明の真施側1のレンズ籍敷図である。
  ( 9)
         -244, 8123
                    2,0196
 (10)
          63, 9415
                                                          【図2】聞じくその撮影距離∞での収差図である。
                    B. 8497
                            1. 63854
                                      58.3
 (II)
         -14, 1237
                    2.0000
                                     63. 6
                                                          【図3】この契明の実施例2のレンズ構成図である。
                            1. 60562
 (12)
         -63. 8151
                    3. 1000
                                                          【図4】同じくその繰影距離⇔での収差図である。
 [13]
           1. OE20
                    £ 5992
 []4]
        -318.4276
                   14.6403
                            1.90516
                                                          【図5】この発明の実施例3のレンス構成図である。
                                     25. 4
 (15)
          60. 626₽
                    1. 6475
                                                          【図6】同じくその緑影距離∞での収差図である。
 (16)
        -332 676R
                    3, 5241
                            1. 48749
                                     70.1
 [17]
         -$8. 6U1 i
                     . 2000
                                                          【符号の説明】
         -41B. 4163
                   3. 6921
                           1, 43749
                                                         R(1):第1面の曲率半径
 [19]
         -46. 2711
                                                         10(1):第!面後の面閣脇
      (各条件式の値)
                                                         E(J): 第J成分
                                                                                ST:紋り
      | Pel 234 | /F = 0.498
                                                    40 SA: 球面収差
                                                                                d:d银
       Dol/F
Bol/F
                                                         6:8標
                 -0.322
                                                                               C:C線
                                                         SC:正弦条件
                                                                               DIST: 歪曲収差(%)
[0020]
                                                                               S:サジタル
                                                         AS:非点収差
【表3】
                                                         M: メリシオナル
                                                        微软壁:像南比 ()割(એ上) 7割
```

Page 1 of 1

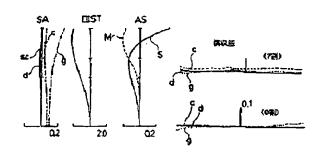
(5)

特闘2002-214526

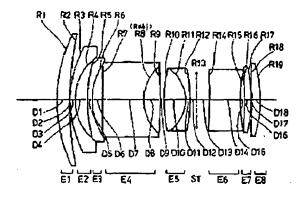
[201]



[図2]



[図3]

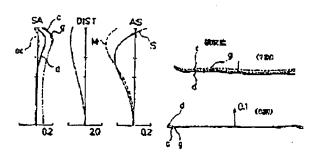


Page 1 of 1

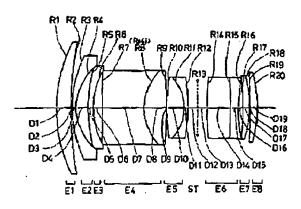
(6)

特明2002-214528

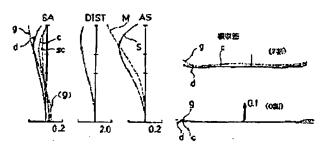
[24]



【図5】



[246]



Searching PAJ

Page 1 of 2

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-214526

(43) Date of publication of application: 31.07.2002

(51)Int.CI.

G02B 13/04

(21)Application number: 2001-010265

(71)Applicant: MAMIYA OP CO LTD

(22) Date of filing:

18.01.2001

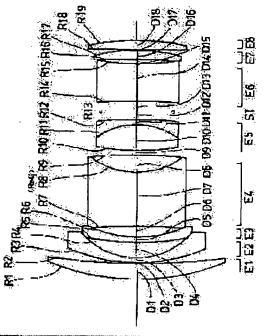
(72)Inventor: SHIMADA HISATARO

# (54) RETROFOCUS WIDE-ANGLE LENS

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To set back focus to 1.8 times or more as long as a focal distance and to keep distortion aberration ≤-2%.

SOLUTION: This wide-angle lens is constituted of a 1st component E1 consisting of a positive meniscus lens, 2nd and 3rd components E2 and E3 consisting of a negative meniscus lens, a 4th component E4 consisting of a doublet possessing a bonding surface having negative refractive power and having negative refractive power as a whole, a 5th component E5 having positive refractive power as a whole, a 6th component E6 consisting of a single lens or a double whose concave surface faces to an image surface side while putting a diaphragm ST in between and which has negative refractive power, a 7th component E7 consisting of a positive meniscus lens, and an 8th component E8 consisting of a positive lens in order from an object side.



## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection

[Date of requesting appeal against examiner's

JON W HENRY

7039714002

p.26

Searching PAJ

Page 2 of 2

decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office